OXIDE MAGNETIC MATERIAL AND PRODUCTION THEREOF

Patent number:

JP7223821

Publication date:

1995-08-22

Inventor:

MANO YASUHIKO; MOCHIZUKI TAKESHI; SASAKI ISAMU; SHIMOKAWA AKIRA

Applicant:

FUJI ELECTROCHEMICAL CO LTD

Classification:

- international:

H01F1/113; H01F1/032; (IPC1-7): C01G49/00; C01G49/08; H01F1/00

- european:

H01F1/113

Application number: JP19940018758 19940215 **Priority number(s):** JP19940018758 19940215

AM

Report a data error here

Abstract of JP7223821

PURPOSE:To produce an oxide magnetic material containing magnetite mixed with a non-magnetic phase and easily and safely produce a large amount of powdery oxide magnetic material having desired saturation magnetization at a low cost by mixing Mg and Mn to hematite, hematite + magnetite or magnetite, mixing the obtained mixture with a substance having carbon-carbon single bond or double bond and baking the mixture. CONSTITUTION: This oxide magnetic material composed of powder containing magnetite and a non-magnetic phase in mixed state is obtained by mixing 0.1-4.0wt.% of a liquid substance or powdery substance containing C-C or C=C in the molecule to a powdery mixture produced by mixing 0.20-18.50wt.% of Mg to hematite or hematite + magnetite or to a powdery mixture produced by mixing 0.20-26.20wt.% of Mg to magnetite and baking the obtained mixture in an inert gas at 550-1500 deg.C.

Data supplied from the esp@cenet database - Worldwide

(19)日本国特許庁(JP)

(12) 特 許 公 報 (B 2)

(11)特許番号

第2860356号

(45)発行日 平成11年(1999) 2月24日

(24) 登録日 平成10年(1998)12月11日

(51) Int.Cl. ⁸ C 0 1 G 49/00 49/06 49/08 H 0 1 F 1/00	設別記号	FI COIG 49/0 49/0 HOIF 1/0	06 A 08 A
11011 1700	•		請求項の数6(全 17 頁)
(21)出願番号	特顏平6-18758	(73)特許権者	000237721 富士電気化学株式会社
(22)出顧日	平成6年(1994)2月15日	(72)発明者	東京都港区新橋 5 丁目36番11号 真野 靖彦
(65)公開番号 (43)公開日	特開平7-223821 平成7年(1995)8月22日		東京都港区新橋5丁目36番11号 富士電 気化学株式会社内
審査請求日	平成7年(1995)11月7日	(72)発明者	望月 武史 東京都港区新橋 5 丁目36番11号 富士電 気化学株式会社内
		(72)発明者	佐々木 勇 東京都港区新橋 5 丁目36番11号 富士電 気化学株式会社内
		(74)代理人	弁理士 岡田 守弘
		審査官	米田 健志
	•		

(54) 【発明の名称】 酸化物磁性材料およびその製造方法

(57) 【特許請求の範囲】

【請求項1】ヘマタイトあるいはヘマタイトナマグネタ イトにMgを0、20~18、50wt%混ぜた混合 粉、あるいはマグネタイトにMgを0.20~26.2 Owt%混ぜた混合粉に、-C-C-あるいは-C=C 40 【請求項3】へマタイトあるいはヘマタイト+マグネタ ーを分子中に有する液体状物質あるいは粉末状物質を O. 1~4. Owt%混合し、不活性ガス中で550~ 1500°Cの焼成処理したマグネタイトと非磁性相が 混在した粉末からなる酸化物磁性材料。

【請求項2】 ヘマタイトあるいはヘマタイト+マグネタ イトにMgを0.20~18.50wt%混ぜた混合 粉、あるいはマグネタイトにMgをO.20~26.2 Owt%混ぜた混合粉に、-C-C-あるいは-C=C ーを分子中に有する液体状物質あるいは粉末状物質を O. 1~4. Owt%混合する混合工程(2)と、この 50 混合工程(2)によって混合した混合物を、不活性ガス 中で550~1500°Cの焼成処理する焼成工程

最終頁に続く

(5)とを備え、マグネタイトと非磁性相の混在した粉 末を製造する酸化物磁性材料の製造方法。

イトにMgを0. 20~18. 50wt%に、あるいは マグネタイトにMgを0.20~26.20wt%に、 更にMnをO. 20~10.00wt%の範囲で両者を 併せて18. 50wt%あるいは26. 20wt%を越 えない範囲で混ぜた混合粉に、一C一C一あるいは一C = C - を分子中に有する液体状物質あるいは粉末状物質 を 0. 1~4. Owt%混合し、不活性ガス中で550 ~1500° Cの焼成処理したマグネタイトと非磁性相 が混在した粉末からなる酸化物磁性材料。

【請求項4】 ヘマタイトあるいはヘマタイト+マグネタ

イトにMgを0.20~18.50wt%に、あるいはマグネタイトにMgを0.20~26.20wt%に、更にMnを0.20~10.00wt%の範囲で両者を併せて18.50wt%あるいは26.20wt%を越えない範囲で混ぜた混合粉に、一C一Cーあるいは一CーCーを分子中に有する液体状物質あるいは粉末状物質を0.1~4.0wt%混合する混合工程(2)と、この混合工程(2)によって混合した混合物を、不活性ガス中で550~1500°Cの焼成処理する焼成工程(5)とを備え、

マグネタイトと非磁性相の混在した粉末を製造する酸化 物磁性材料の製造方法。

【請求項5】上記焼成処理前に、造粒処理によって上記 混合粉を球状顆粒とし、上記粉末を球状としたことを特 徴とする請求項1<u>または</u>請求項3記載の酸化物磁性材 料。

【請求項6】上記焼成処理前に、造粒処理によって上記 混合粉を球状顆粒にする造粒工程(4)を備え、

上記粉末を球状としたことを特徴とする請求項2<u>または</u> 請求項4記載の酸化物磁性材料の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、ヘマタイト、ヘマタイトサマグネタイト、あるいはマグネタイトにMgと必要に応じてMnを混合して焼成した所定の飽和磁化を持つ酸化物磁性材料およびその製造方法に関するものである。

【 O O O 2 】酸化物磁性材料である単相マグネタイト粉は、磁性流体、電気抵抗素子、電子写真用のトナーやキ (MO) 100-x (Fe2O3) x

ここで、MはMgまたはMgとZn、Cu、Mnおよび Coのうちの1種以上との組み合わせを表す。×は53 モル%より大である。

【0008】この磁性キャリア粒子は、式1で表される組成を持つフェライトである。即ち式1で表される組成について、酸素を含む窒素雰囲気下ないし窒素雰囲気下で完全に固相反応を起こさせる1350°Cの焼成を行い(明細書の第3頁の右欄の第35行から第37行)、これら組成物を完全に固相反応させて均質にし、全を磁性相にした微小な球状の顆粒である(後述する図14、図15のX線マイクロアナライザによるFeおよびMgの分布の写真を参照)。この磁性キャリア粒子は、xが53モル%よりも大のときにフェライトにMOを加えて焼成する際に、酸素と窒素の混合比を変えて焼成し、任意の抵抗値に調整したものである。この磁性キャリア粒子によれば、粒子の抵抗値を任意に調整できない。

【0009】本発明は、これらの問題を解決するため、 ヘマタイト、ヘマタイト+マグネタイト、あるいはマグ ネタイトに非磁性相になるMg、更に必要に応じて粒子 50

ャリアなどに幅広く使用されるものであり、これを多量 に安価かつ任意の飽和磁化を持つものを製造することが 望まれている。

[0003]

【従来の技術】従来、酸化物磁性材料であるマグネタイト粉を製造するのに以下の3つの方法が知られている。 【0004】(1) 湿式法(共沈法):Fe²⁺+2Fe³⁺の水溶液をアルカリ性にし、マグネタイト粉Fe³O4を共沈させて製造する。

10 (2) 乾式法: ヘマタイトαーF e 2 O 3 を水素・一酸 化炭素あるいは水蒸気中で加熱・還元してマグネタイト 粉 F e 3 O 4 を製造する。

【0005】(3) 粉砕法:天然に産する磁鉄鉱を粉砕してマグネタイト粉を製造する。

[0006]

【発明が解決しようとする課題】上述した従来の製造方法によって製造したマグネタイト粉は、飽和磁化が一般的なスピネルフェライトの値と比べて高く、組成による飽和磁化の調整ができないため、マグネタイト粉の固有の飽和磁化の値では使用し難い用途には適用できないという問題があった。このマグネタイト粉の固有の飽和磁化の値(例えば~92em u / g)では、従来のフェライトなどが用いられていた用途に対して、そのまま置き換えられなく、置き換えるには使用する回路や装置の変更が必要となってしまう問題があった。

【0007】また、特公昭62-37783号公報に記載されているように、下記式で表される組成を持つフェライトからなる磁性キャリア粒子がある。

(式1)

結合強度を高めるためにMnを混ぜた混合粉に炭素原子同士の単結合あるいは二重結合を有する物質を混合し、 焼成してマグネタイトに非磁性相を混在させた酸化物磁性材料を製造し、所望の飽和磁化を持つ粉末の酸化物磁性材料を簡易、安価、安全かつ多量に製造することを目的としている。

[0010]

【課題を解決するための手段】図1を参照して課題を解決するための手段を説明する。図1において、混合工程2は、ヘマタイト、ヘマタイト+マグネタイトにMgを0.20~18.50wt%に、あるいはマグネタイトにMgを0.20~26.20wt%に、更に必要に応じてMnを0.20~10.00wt%を混ぜた(両者を混ぜた場合には合計が18.50wt%以下あるいは26.20wt%以下)の混合粉に一C一C一あるいは一C=Cーを分子中に有する液体状物質あるいは粉末状物質を0.1~4.0wt%混合する工程である。

【0011】造粒工程4は、混合粉を球状顆粒にする工程である。焼成工程5は、混合粉について不活性ガス中で550~1500°Cの焼成処理して所望の飽和磁化

を持つマグネタイトと非磁性相が混在した酸化物磁性材料粉を製造する工程である。

[0012]

【作用】本発明は、図1に示すように、混合工程2でへマタイト、ヘマタイト+マグネタイトにMgO.20~18.50wt%を混ぜ、あるいはマグネタイトにMgO.20~26.20wt%を混ぜ、更に必要に応じてMnO.20~10.00wt%を混ぜた混合粉(両者を混ぜた上限は前者18.50wt%以下あるいは後者26.20wt%以下)に一C一C一あるいは一C=C 10一を分子中に有する液体状物質あるいは粉末状物質をO.1~4.0wt%混合し、焼成工程5によって不活性ガス中で550~1500° Cの焼成を行い、所望の飽和磁化を持つマグネタイトと非磁性相が混在した粉末からなる酸化物磁性材料を製造するようにしている。

【0013】この際、焼成工程5の前の造粒工程4によって混合粉を球状顆粒とし、粉末の酸化物磁性材料を球状とするようにしている。従って、ヘマタイト、ヘマタイト+マグネタイト、あるいはマグネタイトにMgを混ぜ、更に必要に応じてMnを混ぜた混合粉に炭素原子同20士の単結合あるいは二重結合を有する物質を混合し、焼成してマグネタイトに非磁性相を混在させた酸化物磁性材料を製造することにより、所望の飽和磁化を持つ粉末の酸化物磁性材料を簡易、安価、安全かつ多量に製造することが可能となる。

[0014]

【実施例】次に、図1から図15を用いて本発明の実施 例の構成および動作を順次詳細に説明する。

【OO15】図1は、本発明の1実施例構成図を示す。 図1において、配合工程1は、ヘマタイトあるいはヘマ 30 タイト+マグネタイトにMg、0.20~18.50w t%を配合し、あるいはマグネタイトにMg、O. 20 ~ 26. 20wt%を配合し、更に必要に応じてMnを O. 20~10.00wt%を配合した混合粉(前2者 は合計上限が18.50wt%、後者は合計上限が2 6. 20wt%) を生成する工程である。ここで、Mg は、MgCO3、Mg(OH)2、MgCl2・nH2O、 MgOなどのMgを含む有機、無機の化合物などのうち のMgのみのwt%(重量パーセント)である。同様 に、Mnは、MnO2、Mn3O4、MnOOH、MnC O3、Mn2O3、MnOなどのMnを含む有機、無機の 化合物などのうちのMnのみのwt%である。本明細書 中では説明を簡単にするために単にMg、Mnと記載 し、このMgのO. 20~18. 50あるいはO. 20 ~26. 20wt%を配合、更にMnをO. 20~1 O. OOw t %を配合し、残部をヘマタイト、ヘマタイ ト+マグネタイト、あるいはマグネタイトとして全体で 100wt%とする(例えばMgOのうちのOの部分の・ w t %はこの 1 O O w t %に含まない)。「ヘマタイト +マグネタイト」という記載は、ヘマタイトとマグネタ 50 イトの混合物(混合粉)として本明細書中で使用する。 また、特に原料のマグネタイトは、

② 製品中の粒径規格外品(回収品)を粉砕して所定の粒径にしたマグネタイト粉

のいずれでもよい。尚、後述する製品の顆粒は、例えば原料粉($1\sim3\mu$ m)を $10^3\sim10^7$ 個集めて $50\sim100\mu$ mの球状としたものである。従って、一度製造したマグネタイト粉の製造品(規格外品)を粉砕し、原料粉を容易に作成できる。

【0016】混合工程2は、混合粉に一C一C一あるいは一C=C一を分子中に持つ化合物(液状物質あるいは固体状物質)を0.1~4.0w t %混合する工程である。例えば混合粉にポリビニールアルコール2w t %、分散剤としてポリカルボン酸塩1w t %を加え、更に球状顆粒にする造粒のための水を加える。ここで、水は、30%~70%の範囲で加える。30%よりも少ないと、混練したときのスラリー粘度が高過ぎて球状化できなかった。70%よりも多いと、スラリー濃度が薄過ぎて緻密な球状顆粒が得られなかった。

【0017】粉砕工程3は、混合工程2によって混合したものを、アトリションミルで湿式粉砕して混合粉の濃度約50wt%のスラリーを作成する工程である。造粒工程4は、球状顆粒を生成する工程である。ここでは、スラリーをアトライターで1時間撹拌後、スプレードライヤーで熱風乾燥して球状顆粒化する。

【0018】焼成工程5は、造粒工程4で得られた顆粒 を不活性ガス中(例えば窒素ガス中)で550~150 O°Cの範囲の温度で2時間加熱処理し、単相のマグネ タイトと非磁性相が混在した粉末を形成する工程であ る。このときの飽和磁化の値は、Mgの配合率によりコ ントロールできるため、当該Mgの配合率を変えて所望 の飽和磁化を持つ酸化物磁性材料粉の製造が可能となる (図2から図8参照)。尚、ヘマタイトあるいマグネタ イト粉の一部にヘマタイトが存在していた場合、550 ~1500°Cの焼成工程5により、ヘマタイトは不活 性ガス中(弱い還元性雰囲気中)で当該へマタイトから マグネタイトへの熱転移に加えて、混合した有機物を不 活性ガス中で加熱して不完全燃焼状態にし、当該有機物 の熱分解時にヘマタイトから酸素を奪って還元してマグ ネタイト化を大幅に促進する。また、Mnを混ぜて粒子 強度を向上させている(図9、図10参照)。

【0019】解砕工程6は、焼成したマグネタイトと非磁性相(ヘマタイト、ウスタイト、Mg)が混在した粉体を解砕して製品に仕上げる工程である。以上の工程に従い、ヘマタイト、ヘマタイト+マグネタイト、あるいはマグネタイトにMgを混ぜ、更に必要に応じて粒子強度を向上させるためにMnを混ぜた混合粉に一C一C一あるいは一C=Cー、および水を混合し良く混練して熱

風乾燥し、球状に造粒した後、不活性ガス中で550~ 1500°Cの範囲で焼成してマグネタイトと非磁性相 が混在した粉体(酸化物磁性粉)を製造することができ る。これにより、所望の飽和磁化を持ち十分な粒子強度 を持つ酸化物磁性粉を安価、多量、かつ安全に製造する ことが可能となった。以下順次説明する。

【〇〇20】図2および図3は、本発明の焼成実験結果 例(ヘマタイト+Mg)を示す。これは、ヘマタイト粉 に酸化マグネシウムMgO粉をMg換算で0、00~4 O. O O w t %配合し、これに水と混合して粉体濃度 5 10 【 O O 2 1 】

Owt%のスラリーとし、ポリビニールアルコール 1. Owt%を添加して、アトライタで1時間撹拌した後、 スプレードライヤーで噴霧乾燥して顆粒化した。得られ た顆粒を、窒素ガス中で500~1500°Cで2時間 加熱処理した。加熱処理後の各試料の飽和磁化は、振動 型磁力計によって測定した。また、試料の粒子強度は、 微小圧縮試験機(島津製作所製MCTM-500)を用 いて測定し、以下に示す平松の式を用いて計算して求め t= 。

粒子強度=(2.8×(粒子の破壊荷重))/(π ×(粒子直径) 2)

(式1)

(1) 加熱処理温度が500°Cの場合には、粒子強 度が<u>10E7</u>Pa以下で小さく、実用に耐えないので、 採用できない。加熱処理温度550°Cの場合には、粒 子強度が<u>10E7</u>Pa以上で実用に耐えるので、適切な 下限の加熱処理温度とした。

【OO22】(2) 加熱処理温度1500°Cの場合 には、マグネタイト化不完全でウスタイト(FeO)が 生成し、その結果、試料番号91のように飽和磁化が8 20 6 emu/g以下と小さくなり始め、更に高い温度でも 十分な飽和磁化が得られるが電気炉の実用的な加熱限界 から上限の加熱処理温度とした。

【0023】(3) 加熱処理温度550~1500° Cの範囲内で、飽和磁化が小さくなり始めるMg配合率 のO. 20wt% (試料番号13、23、33、43、 53、63、73、83、93)の場合、550~11 OO° Cのときに飽和磁化40~41emu/gが得ら れ、1200~1500°Cのときに飽和磁化90~8 2 emu/gが得られたので、このO. 2 Owt%をM 30 g配合率の下限とした。一方、飽和磁化が10emu/ g以上となるMg配合率は、550~1500°Cのと きに18.50wt%(試料番号18、28、38、4 8、58、68、78、88、98)が得られたので、 この18.50wt%をMg配合率の上限とした。

【OO24】以上の実験結果からへマタイトにMg、 O. 20~18. 50wt%を混ぜた混合粉を550~ 1500° Cで2時間焼成し、後述する図8の(a)の 斜線部分に示すように、マグネタイトと非磁性相が混在 した任意の飽和磁化を持つ粉末(酸化物磁性材料粉)を 40 生成できることが判明した。

【0025】図4および図5は、本発明の焼成実験結果 例(ヘマタイト+マグネタイト+Mg)を示す。これ は、ヘマタイトとマグネタイトを1対1で混ぜた粉に酸 化マグネシウムMgO粉のMg換算で0.00~40. O O w t %を配合し、図2および図3と同様な条件で処 理し、測定した実験結果である。

【0026】(1) 加熱処理温度が500°Cの場合 には、粒子強度が<u>10E7</u>Pa以下で小さく、実用に耐 えないので、採用できない。加熱処理温度550°Cの 50 には、マグネタイト化不完全でウスタイト (FeO)が

場合には、粒子強度が<u>10E7</u>Pa以上で実用に耐える ので、適切な下限の加熱処理温度とした。

【OO27】(2) 加熱処理温度1500°Cの場合 には、マグネタイト化不完全でウスタイト(FeO)が、 生成し、その結果、試料番号91のように飽和磁化が8 6emu/g以下と小さくなり始め、更に高い温度でも. 十分な飽和磁化が得られるが電気炉の実用的な加熱限界 から上限の加熱処理温度とした。

【0028】(3) 加熱処理温度550~1500° Cの範囲内で、飽和磁化が小さくなり始めるMg配合率 のO. 20wt%(試料番号13、23、33、43、 53、63、73、83、93)の場合、550~11 OO°Cのときに飽和磁化61emu/gが得られ、1 200~1500°Cのときに飽和磁化90~82em u/gが得られたので、このO. 20wt%をMg配合 率の下限とした。一方、飽和磁化が10emu/g以上 となるMg配合率は、550~1500°Cのときに1 8. 50wt%(試料番号18、28、38、48、5 8、68、78、88、98)が得られたので、この1 8. 50wt%をMg配合率の上限とした。

【0029】以上の実験結果からヘマタイト+マグネタ イトにMg、0.20~18.50wt%を混ぜた混合 粉を550~1100°Cで2時間焼成し、後述する図 8の(b)の斜線部分に示すように、マグネタイトと非 磁性相が混在した任意の飽和磁化を持つ粉末(酸化物磁 性材料粉)を生成できることが判明した。

【〇〇3〇】図6および図7は、本発明の焼成実験結果 例(マグネタイト+Mg)を示す。これは、マグネタイ トに酸化マグネシウムMgO粉のMg換算で0.00~ 40.00wt%を配合し、図2および図3と同様な条 件で処理し、測定した実験結果である。

【0031】(1) 加熱処理温度が500°Cの場合 には、粒子強度が<u>10E7</u>Pa以下で小さく、実用に耐 えないので、採用できない。加熱処理温度550°Cの 場合には、粒子強度が<u>10E7</u>Pa以上で実用に耐える ので、適切な下限の加熱処理温度とした。

【OO32】(2) 加熱処理温度1500°Cの場合

生成し、その結果、試料番号91のように飽和磁化が86emu/g以下と小さくなり始め、更に高い温度でも十分な飽和磁化が得られるが電気炉の実用的な加熱限界から上限の加熱処理温度とした。

【0033】(3) 加熱処理温度550~1500° Cの範囲内で、飽和磁化が小さくなり始めるMg配合率の0.20wt%(試料番号13、23、33、43、53、63、73、83、93)の場合、550~1500° Cのときに飽和磁化91~82emu/gが得られたので、この0.20wt%をMg配合率の下限とした。一方、飽和磁化が10emu/g付近あるいは以上となるMg配合率は、550~1100° Cのときに26.20wt%(試料番号19、29、39、49)が得られ、1200~1500° Cのときに18.50wt%(試料番号58、68、78、88、98)が得られたが、両者を通して26.20wt%をMg配合率の上限とした。

【0034】以上の実験結果からマグネタイトにMg、 0.20~26.20wt%を混ぜた混合粉を550~ 1100°Cで2時間焼成し、後述する図8の(c)の20 斜線部分に示すように、マグネタイトと非磁性相が混在 した任意の飽和磁化を持つ粉末(酸化物磁性材料粉)を 生成できることが判明した。

【0035】図8は、本発明の飽和磁化制御範囲の説明図を示す。これは、既述した図2から図7の実験結果を判りやすくまとめたものである。横軸は加熱処理温度。Cであり、縦軸は飽和磁化emu/gであり、斜線部分は飽和磁化制御範囲である。

【0036】図8の(a)は、図2および図3のヘマタイト+Mgの場合の飽和磁化制御範囲を示す。

(1) $550\sim1100^\circ$ Cの加熱処理温度の範囲では、図2および図3で既述したようにMg配合率0.2 $0\sim18.50$ wt%の範囲で変えることにより、図中の斜線部分に示すように、飽和磁化40~10emu/gの範囲の任意の飽和磁化を得ることができる。

【0037】(2) 1200~1500° Cの加熱処理温度の範囲では、図2および図3で既述したようにMg配合率0.20~18.50wt%の範囲で変えることにより、図中の斜線部分に示すように、飽和磁化90~10emu/gの範囲の任意の飽和磁化を得ることが 40できる。

【0038】図8の(b)は、図4および図5のヘマタイト+マグネタイト+Mgの場合の飽和磁化制御範囲を示す。

(1) $550\sim1100^\circ$ Cの加熱処理温度の範囲では、図4および図5で既述したようにMg配合率0.2 $0\sim18.50$ wt%の範囲で変えることにより、図中の斜線部分に示すように、飽和磁化 $60\sim10$ emu/gの範囲の任意の飽和磁化を得ることができる。

【0039】(2) 1200~1500°Cの加熱処 50

理温度の範囲では、図4および図5で既述したようにMg配合率O.20~18.50wt%の範囲で変えることにより、図中の斜線部分に示すように、飽和磁化90~10emu/gの範囲の任意の飽和磁化を得ることができる。

【OO40】図8の、(c)は、図6および図7のマグネタイト+Mgの場合の飽和磁化制御範囲を示す。

(1) $550\sim1500^\circ$ Cの加熱処理温度の範囲では、図6および図7で既述したようにMg配合率0.20~26.20wt%の範囲で変えることにより、図中の斜線部分に示すように、飽和磁化 $90\sim10$ emu/gの範囲の任意の飽和磁化を得ることができる。

【0041】図9は、本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+Mg+Mn)を示す。これは、ヘマタイト粉に酸化マグネシウムMgO粉のMg換算で3.60wt%配合したものに、酸化マンガンMn3O4のMn換算で0.0~10.00wt%配合し、図2および図3と同様な条件で処理し、測定した実験結果である。

【OO42】(1) 加熱処理温度が550° Cの場合、Mnを配合しない図2の試料番号16の粒子強度13E7Paに比し、Mn配合率を多くするに従い、図示のように徐々に粒子強度17E7Paへと大きくなり、Mnを配合して粒子強度を大きくできることが判明した。この際、Mn配合率を大きくするに従い、飽和磁化が27emu/gから39emu/gへと大きくなるが、これはMn自身が磁化を持ちこのMnを配合したことにより飽和磁化が大きくなったものである。

【0043】(2) 加熱処理温度が1300° Cの場合、Mnを配合しない図3の試料番号66の粒子強度36E9Paに比し、Mn配合率を多くするに従い、図示のように徐々に粒子強度52E9Paへと大きくなり、Mnを配合して粒子強度を大きくできることが判明した。この際、同様にMn配合率を大きくするに従い、飽和磁化が67emu/gから80emu/gへと大きくなるが、これはMn自身が磁化を持ちこのMnを配合したことにより飽和磁化が大きくなったものである。

【0044】図10は、本発明のMg配合時のMn添加による粒子強度説明図を示す。これは、図9の焼成実験結果例をグラフ化して判り易くしたものである。横軸はMn配合率wt%であり、縦軸は粒子強度Paである。【0045】図10の(a)は、図9の550°C、2Hr、N2中で、ヘマタイト+Mg3.60wt%混合し、更にMnを配合して焼成したときの、Mn配合量と粒子強度の関係を示す。このグラフから、Mnを配合することにより、焼成したときの粒子強度を高めることができると判明する。

【0046】図10の(b)は、図9の1300°C、2Hr、N2中で、ヘマタイト+Mg3.60wt%混合し、更にMnを配合して焼成したときの、Mn配合量と粒子強度の関係を示す。このグラフから、Mnを配合

することにより、焼成したときの粒子強度を高めること ができると判明する。

【0047】図11は、本発明の加熱処理温度曲線例を示す。これは、既述した図2から図10のときに使用する加熱処理温度曲線例である。焼成の場合、N2雰囲気中で加熱し、200°C/Hrの割合で加熱し、所定の加熱処理温度となったときに2Hr(2時間)保持する。そして、200°C/Hrの割合で冷却する。

【0048】次に、図12から図14を用い、焼成したマグネタイトと非磁性相からなる本発明と、比較例との 10組成分布状態の違いについて説明する。ここで、ヘマタイトにMg3.60wt%配合した試料を前述の図2および図3の場合と同様に、スプレードライヤーを用いて顆粒化し、φ12.5mmの金型に1g盛り込んで3t/cm²で成形し、以下の条件で焼成した後、表面を平面研磨し、FeとMgの分布状態をEPMA(X線マイクロアナライザ)により分析した。

【OO49】・本発明の材料は、1300°C、2時間、N2中で焼成した(図11参照)。

・比較例の材料は、1300°C、2時間、空気中で焼 20成した(図11のN2雰囲気中の代わりに空気雰囲気中 で焼成)。

【0050】図12は、本発明の材料におけるFeの分布例を示す。ここで、白い粒子状の部分がFeのある部分である。図13は、本発明の材料におけるMgの分布例を示す。ここで、白い粒子状の部分がMgのある部分である。

【0051】従って、図12および図13から本発明の材料は、Feのある領域とMgのある領域とがはっきりと分かれていることから、Fe化合物(マグネタイトな 30ど)と、Mg化合物との混在物であることが判明した。【0052】図14は、比較例の材料におけるFeの分布例を示す。ここで、白い部分がFeであって、全面に分布している。図15は、比較例の材料におけるMgの分布例を示す。ここで、白い部分がMgであって、全面に分布している。

【0053】従って、図14および図15から比較例の材料は、Feのある領域とMgのある領域とがほぼ完全に重なっており、FeとMgの化合物であることが判明した。

【0054】以上のことから、本発明の材料(図12および図13)は、単一相ではなく、Fe化合物(マグネタイトなど)と、Mg化合物とが混在して存在、即ちFe化合物であるマグネタイトと、Mg化合物である非磁性相とが混在して存在し、マグネタイトによる飽和磁化(90emu/g)を非磁性相であるMg化合物が希釈して飽和磁化を小さくし、任意の飽和磁化が得られたことが判明した。

【0055】一方、焼成を空気中で行うこと以外は全く 同じ条件で作成した図14および図15の比較例の材料 50

の場合には、FeとMgの単一相の化合物と判明し、本願発明のようにマグネタイトと、非磁性相との混合により任意の飽和磁化を持つ材料を作成することができない。尚、図2ないし図7、および図9において、「粒子強度(Pa)」の欄に記載されている数字、例えば「12 E 6」は、「12 × 10 6」を表す、技術計算用の周知の略号である。また、単位に使用されている「Pa」は、もともと圧力の単位(「パスカル」と呼び、カノ面積(正確にはニュートン/平方メートル)の単位)であるが、粒子強度の測定結果が粒子破壊に必要な粒子断面積当たりの力として表現されるため、粒子強度の次元が「カノ面積」となり、圧力の単位の次元と同じとなっている。

[0056]

【発明の効果】以上説明したように、本発明によれば、ヘマタイト、ヘマタイト+マグネタイト、あるいはマグネタイトにMgを混ぜ、更に必要に応じてMnを混ぜた混合粉に炭素原子同士の単結合あるいは二重結合を名である。 混合粉に炭素原子同士の単結合あるいは二重結合ををでする物質を混合し、焼成して任意の飽和磁化を持つを不多イトと非磁性相が混在した粉体を製造する構成を採用しているため、所望の飽和磁化を持つ酸化物磁性材料を簡易、安定、かつ多量に製造できた。といはマグネタイトにMg(Mg化合物)およびに対してMn(Mn化合物)を混ぜた混合粉を一度に成立てマグネタイトと非磁性相が混在した所望の飽和磁化を持つ粉体(酸化物磁性材料)に、簡単な工程、容易、安定、かつ安価に製造できた。

【図面の簡単な説明】

40

【図1】本発明の1実施例構成図である。

【図2】本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+Mg、続く)である。

【図3】本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+Mg、 続き)である。

【図4】本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+マグネタイト+Mg、続く)である。

【図5】本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+マグネタイト+Mg、続き)である。

【図6】本発明の焼成実験結果例(マグネタイト+Mg、続く)である。

【図7】本発明の焼成実験結果例(マグネタイト+Mg、続き)である。

【図8】本発明の飽和磁化制御範囲の説明図である。

【図9】本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+Mg+Mn)である。

【図10】本発明のMg配合時のMn添加による粒子強度説明図である。

【図11】本発明の加熱処理温度曲線例である。

【図12】本発明の材料におけるFeの分布例である。

【図13】本発明の材料におけるMgの分布例である。

【図14】比較例の材料におけるFeの分布例である。

3:粉砕工程 4:造粒工程

【図15】比較例の材料におけるMgの分布例である。

5:焼成工程

【符号の説明】

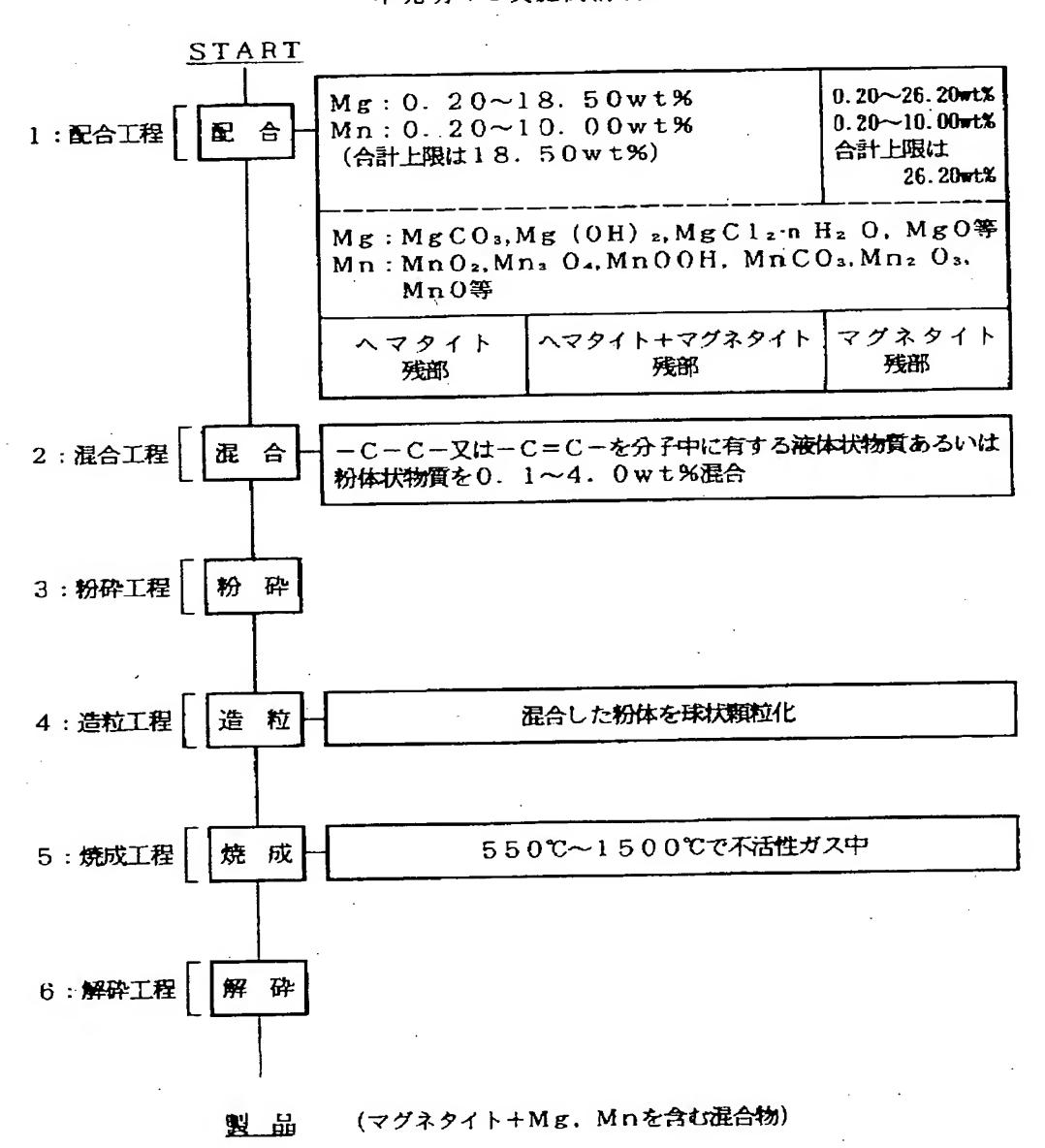
6:解砕工程

2:混合工程

1:配合工程

木発明の1実施例構成図

[図1]



【図2】

本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+Mg, 続く)

部は	本 光明 の 殊成 M g 配合率	加熱処理温度	雰囲気	越和戰化	粒子強度
番号	(wt%)	(2)	,,	(emu/g)	(Pa)
1 2 3 4 5 6 7 8 9 10	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	5月日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	N 同同同同同同同同同同同同	40 41 41 35 29 27 16 10 5	12E6 15E6 14E6 13E6 12E6 14E6 14E6 12E6 11E6
11 12 13 14 15 16 17 18 19 20	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	5日月月月月月月月月月月日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	N同同同同同同同同同同同同	40 41 41 35 29 27 16 10 5	12E7 13E7 13E7 13E7 14E7 15E7 14E7
21 22 23 24 25 26 27 28 29 30	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	2 2 2 2 2 3 3 3 3 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	40 41 41 35 28 27 16 11 5	15E8 15E8 16E8 15E8 14E8 16E8 15E8 16E8 17E8
31 32 33 34 35 36 37 39 40	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00		N同同同同同同同同同同	40 41 41 35 29 26 16 10 4	25E8 26E8 26E8 26E8 25E8 26E8 25E8 27E8 23E8
41 42 43 44 45 46 47 48 49 50	26.20	同同同同同同同同同同同同	N.同同同同同同同同同同同	40 41 40 35 29 24 16 10 5	16E9 15E9 16E9 16E9 17E9 17E9 16E9 17E9

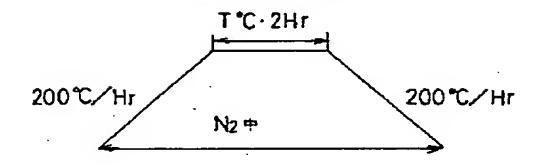
[図3]

本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+Mg, 続き)

試料	Mg配合率 (wt%)	加熱処理温度 (℃)	雰囲気	的和配化 (emu/g)	粒子強度 (Pa)
51234567890 55555556	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	1200日十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十	2. 日上上上上上上上上	92 92 90 87 81 67 32 21	23E9 24E9 25E9 26E9 26E9 26E9 26E9 27E9
61 62 63 64 65 66 67 69 70	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	1300 同一日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	2. 日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	92 90 87 87 87 31 61	30E9 34E9 34E9 35E9 35E9 36E9 36E9 35E9
71 72 73 74 75 76 77 78 79 80	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	1400 日本日本 日本日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本	N同同同同同同同同同同同同同	92 92 90 87 82 67 31 20 6	33E9 34E9 34E9 35E9 36E9 36E9 36E9
81 82 83 84 85 86 87 88 90	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	1450 日本日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日本 日	N.同同同同同同同同同同同	92 92 90 87 81 66 32 20 6	36E9 37E9 36E9 37E9 36E9 37E9 37E9
91 92 93 94 95 96 97 98 99	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	1500 日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	2. 上上上上上上上上上上 DEEDEEDEEDEE	86 85 82 77 70 65 25 16 3	40E9 42E9 40E9 41E9 41E9 43E9 43E9 41E9 40E9

【図11】

本発明の加熱処理固度曲線例



[図9]

本発明の焼成実験結果例 (ヘタマイト+Mg+Mn)

Mg=3.60wt%

					,~3. OOW L
試料書号	Mn配合率 (wt%)	加熱処理温度 (で)	雰囲気	飽和磁化 (emu/g)	粒子強度 (Pa)
1 2 3 4 5 6 7 8 9 1 1 1	0. 00 0. 10 0. 20 0. 50 1. 00 2. 00 3. 00 4. 00 6. 00 8. 00	5月月月月月月月月月月月月月日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	2. 심식식식식식식식식식	27 27 28 29 33 33 37 39	14E7 14E7 14E7 16E7 17E7 17E7 17E7 17E7
12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22	0.00 0.10 0.20 0.50 1.00 2.00 3.00 4.00 6.00 8.00	13月间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间	2. 日间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间间	67 67 68 69 71 73 75 77 80	36E9 36E9 37E9 40E9 45E9 50E9 52E9 52E9

【図4】

本発明の焼成実験結果例 (ヘマタイト+マグネタイト+Mg, 続く)

本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+マクネタイト+Mg、続く)					
試料	Mg配合率 (wt%)	加熱処理温度 (℃)	雰囲気	飽和酸化 (emu/g)	粒子強度 (Pa)
1 2 3 4 5 6 7 8 9	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20	0 上上上上上上上上上上上		60 61 61 55 49 37 26 20 7	11E6 12E6 15E6 12E6 11E6 11E6 15E6 12E6 14E6
10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20	40.00 0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	同年 5 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日 日	P N 同同同同同同同同同同同	3 62 62 61 52 45 40 31 18 7	14E6 15E7 15E7 14E7 15E7 16E7 13E7 16E7 17E7
21 22 23 24 25 27 28 29 30	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	6日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	N同同同同同同同同同同	62 62 61 52 44 40 31 20 63	17E8 15E8 16E8 14E8 15E8 15E8 15E8 14E8 15E8
31 32 33 34 35 37 38 39 40	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	0上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上	N.同同同同同同同同同同同同	62 61 53 44 40 32 20 7	30E8 36E8 35E8 36E8 38E8 36E8 37E8 33E8
41 42 43 44 45 46 47 48 49 50	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	11回同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同同	N.同同同同同同同同同同同同	62 62 61 55 44 41 32 21 7	17E9 15E9 16E9 16E9 17E9 17E9 16E9 17E9

【図5】

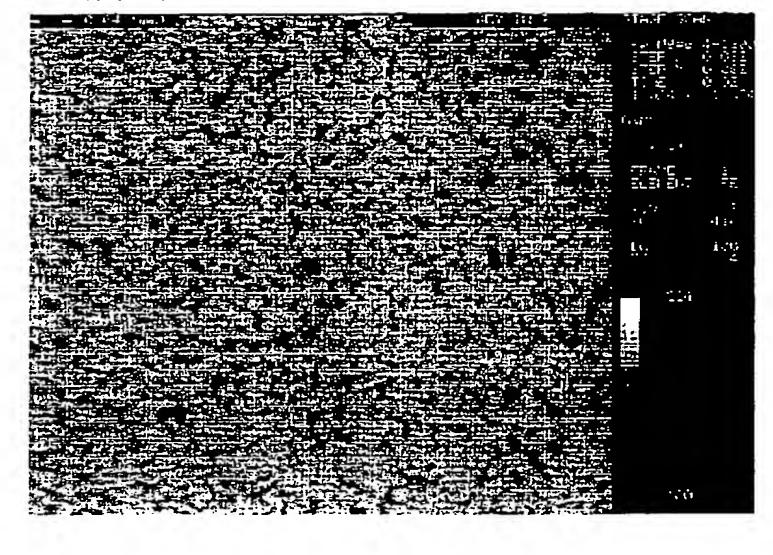
本発明の焼成実験結果例(ヘマタイト+マグネタイト+Mg, 続き)

	別の成成天原館				M B ,就さ)
試料番号	Mg配合率 (wt%)	加熱処理温度 (℃)	雰囲気	使和磁化 (BEN/g)	粒子強度 (Pa)
51 52 53	0. 00 0. 10 0. 20	1200 同上 同上	N ₂ 同上	92 92 90	22E9 24E9 25E9
54 55 56 57	0.80 1.60 3.60	同上 同上 同上	同上同上同上	87 81 67 32	25E9 25E9 26E9 24E9
58 59 60	18.50 26.20 40.00	同上 同上 同上	同上同上	2 1 6 1	25E9 25E9 28E9
61 63 64 66 66 66 66 70	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	1300 日本上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上	z 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同	92 90 87 81 63 21 61	31E9 33E9 34E9 35E9 35E9 36E9 36E9 35
71 72 73 74 75 76 77 78 98	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	0 日本上土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土土		92 90 87 82 67 31 20 6	33E9 34E9 34E9 35E9 36E9 36E9 36E9 35E9
81 82 84 85 88 88 89 9	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	1450 同日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	Z 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同 同	92 90 87 86 30 61	38E9 36E9 36E9 37E9 36E9 36E9 36E9 36E9
91 993 995 997 999 180	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	150 日上上上上上上上上上上上上上	2月二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十二十	86 85 87 70 65 16 3	41E9 40E9 40E9 41E9 41E9 43E9 40E9 41E9 41E9

BEST AVAILABLE COPY

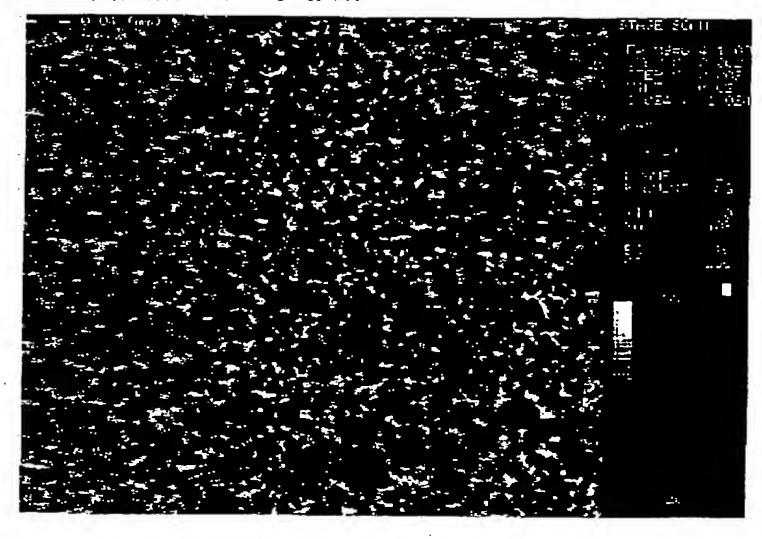
【図12】

本発明の材料におけるFeの分布例



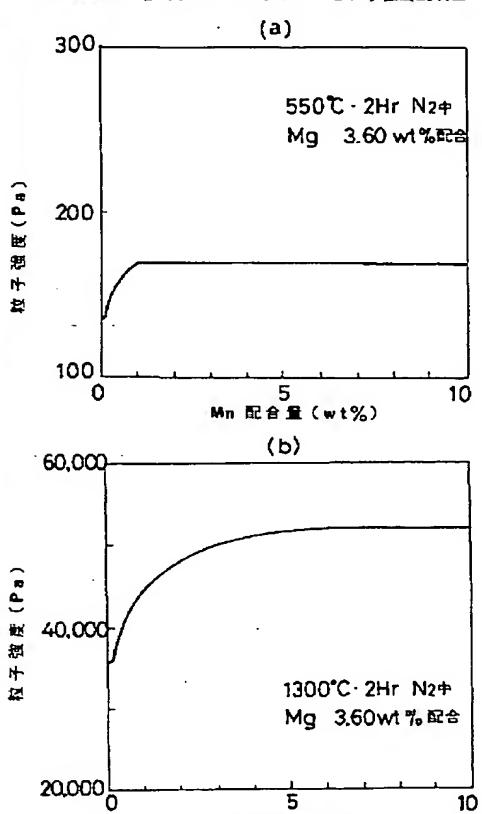
[図13]

本発明の材料におけるMgの分布例



【図10】

本発明のMg配合時のMn添加による粒子強度説明図



Mn 配合平 (wt%)

【図6】

本発明の焼成実験結果例(マグネタイト+Mg、続く)

超黑	Mg配合率	加熱処理温度	雰囲気	色和路上	粒子強度
番号	(wt%)	(°C))	(emu/g)	(Pa)
1234567890 10	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	0 上上上上上上上上上		64 64 64 50 44 32 16	11E6 12E6 11E6 11E6 13E6 11E6 14E6 15E6 11E6 14E6
11 12 13 14 15 16 17 18 19 20	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	5月十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十	2. 当当出出出出出出出出	92 91 89 82 73 35 10 6	15E7 15E7 16E7 16E7 16E7 17E7 16E7
21 22 23 24 25 26 27 29 30	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	0日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	Z 同同同同同同同同同同同	92 91 89 82 72 34 25 10 6	14E8 15E8 15E8 14E8 16E8 15E8 16E8 16E8
31 32 33 34 35 36 37 38 39 40	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	0 日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	N同同同同同同同同同同同	92 91 88 82 72 33 25 11 6	22E8 26E8 25E8 26E8 24E8 26E8 25E8 25E8 27E8 23E8
41 42 43 44 45 46 47 48 49 50	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	1100 日月日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日	N同同同同同同同同同同同同	92 92 91 88 83 72 33 25 11	17E9 15E9 16E9 16E9 17E9 17E9 17E9 17E9

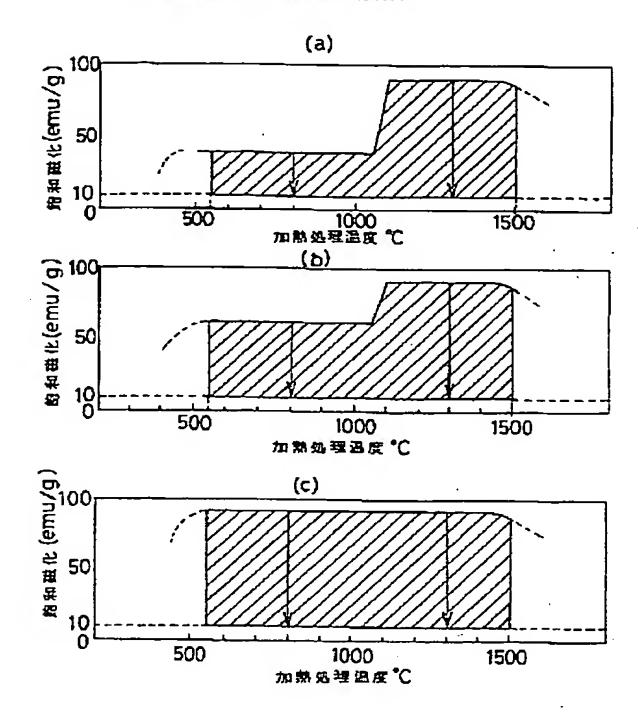
【図7】

本発明の焼成実験結果例(マグネタイト+Mg、続き)

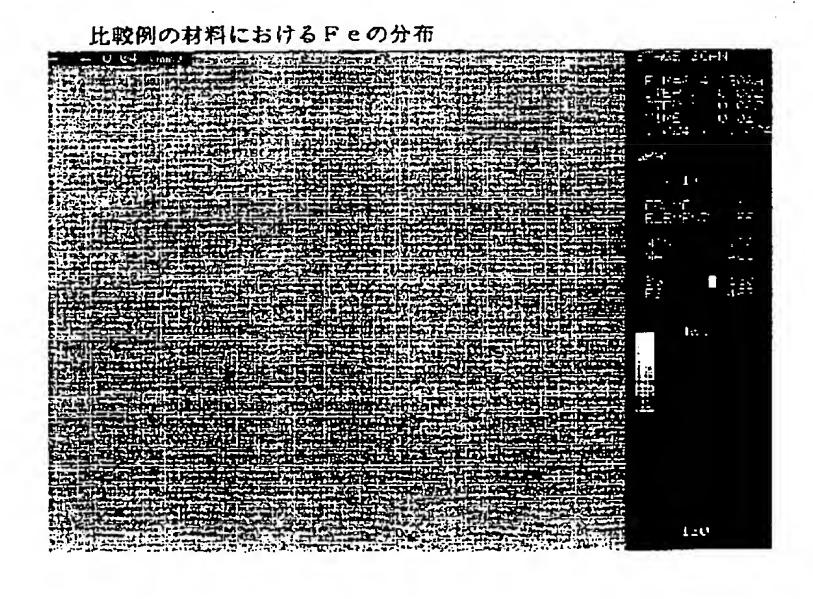
試料番号	Mg配合率 (wt%)	加熱処理温度 (℃)	雰囲気	飽和脱化 (emu/g)	粒子強度 (Pa)
512345567890 555555556	0. 00 0. 10 0. 20 0. 80 1. 60 3. 60 13. 20 18. 50 26. 20 40. 00	1200 日本上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上上	Z 自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由自由	92 92 90 87 81 67 33 21 7	23E9 24E9 26E9 25E9 26E9 27E9 24E9 25E9 25E9 28E9
61 62 63 64 65 66 66 66 66 70	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	0 444444444444444444444444444444444444		92 92 90 87 85 32 21 6	35E9 33E9 34E9 35E9 35E9 35E9 35E9 35E9
71 72 73 74 75 76 77 78 79 80	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	14日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日日		92 92 90 87 82 65 31 20 6	33E9 34E9 34E9 35E9 36E9 37E9 36E9 36E9 35E9
81 82 83 84 85 86 88 89 90	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	1450 145 14二十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十	2. 当十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十	92 92 90 87 81 66 33 21 6	38E9 36E9 36E9 36E9 36E9 36E9 37E9 38E9 37E9
91 92 93 94 95 96 97 98 99	0.00 0.10 0.20 0.80 1.60 3.60 13.20 18.50 26.20 40.00	0 1 5 年 1 5	2 2 2 2 2 2 2 2 3 3 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	86 85 86 70 65 21 1 2	40E9 40E9 40E9 41E9 42E9 41E9 43E9 40E9 41E9 41E9

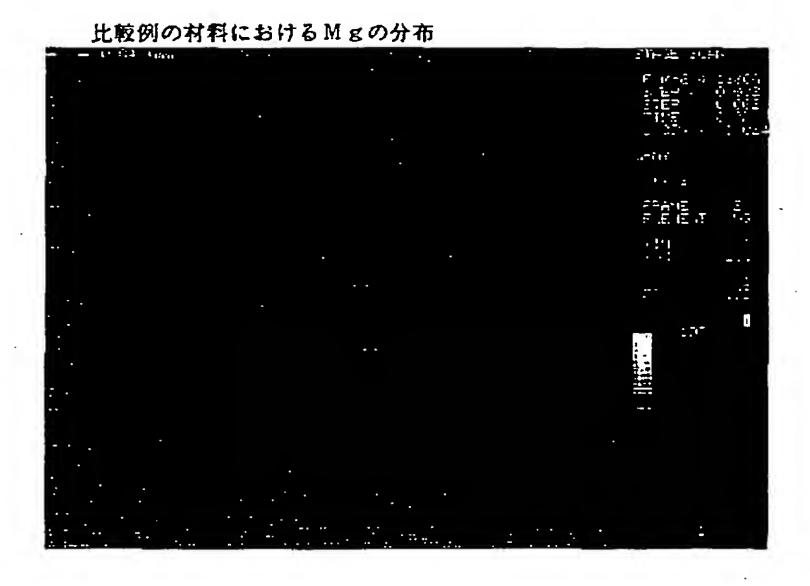
BEST AVAILABLE COPY

【図8】 本発明の飽和磁化制御範囲の説明図



【図14】





フロントページの続き

41 1

(72) 発明者 下川 明

東京都港区新橋5丁目36番11号 富士電

気化学株式会社内

(58) 調査した分野(Int. Cl. 6, DB名) CO1G 49/00 - 49/08